PAT-NO:

JP409155509A

DOCUMENT-IDENTIFIER: JP 09155509 A

TITLE:

TWIN ROLL TYPE STRIP CASTING SIDE

DAM

PUBN-DATE:

June 17, 1997

INVENTOR - INFORMATION: NAME MOCHIZUKI, YOICHIRO HASEBE, NOBUHIRO TAKIGAWA, HITOSHI

ASSIGNEE-INFORMATION:

NAME

TOSHIBA CERAMICS CO LTD

COUNTRY

N/A

APPL-NO:

JP07335687

APPL-DATE:

December 1, 1995

INT-CL (IPC): B22D011/06, B22D011/04, C04B035/101,

C04B035/52

ABSTRACT:

PROBLEM TO BE SOLVED: To obtain side dams having sufficient wear resistance and sliding characteristic by manufacturing the side dams consisting of Al<SB>2</SB>O<SB>3</SB>, C, BN, B<SB>4</SB>C, SiO<SB>2</SB>, SiC specified in the max. grain sizes and compounding ratios.

SOLUTION: A twin roll type strip casting device 10 is composed of a pair of rolls 12 arranged in parallel and the side dams 11 fixed to the end face sides of these rolls 12 so s to slide with the rolls 12.

side dams 11 are composed of 35 to 65wt.% Al<SB>2</SB>O<SB>3</SB> having <50μ m max. grain size and 35 to 65wt.% C having <250μ m max. grain size and the balance, by weight%, ≤30% BN, ≤5% B<SB>4</SB>C, ≤5% SiO<SB>2</SB>, ≤5% SiC, which are required to be incorporated in the side dams at least at 1%. The respective max. grain sizes of the BN, B<SB>4</SB>C, SiO<SB>2</SB> are preferably <50μ m and the max. grain size of the SiC is preferably <100μ m. As a result, the side dams having the sufficient spalling resistance and corrosion resistance and having the excellent wear resistance and sliding characteristic are obtd.

COPYRIGHT: (C) 1997, JPO

(19)日本国特許庁(JP)

四公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平9-155509

(43)公開日 平成9年(1997)6月17日

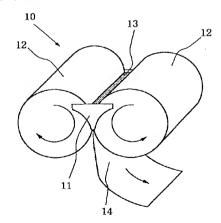
(51) Int.CI.6		識別記号	庁内整理番号	FΙ				ŧ	技術表	示箇所
B 2 2 D	11/06	330		B 2 2 D	11,	/06	330	В		
	11/04	313			11,	/04	313	Z		
C04B	35/101			C04B	4 B 35/10 F			F		
	35/52			35/52		/52	В			
				審查請	求	未請求	請求項の数3	FD	(全	5 頁)
(21)出願番号		特顧平7-335687		(71)出顧		0002211	22			
						東芝セラ	ラミックス株式	会社		
(22)出顧日		平成7年(1995)12月1日 東京都滑			新宿区西新宿1丁目26番2号					
				(72)発明	-					
							切谷市小短江町			東芝セ
							ウス株式会社刈	学型造 序	附	
				(72)発明		長谷部			a 14	dodf- 1 .
							可谷市小垣江町			果乏で
				(ma) ======			ウス株式会社刈	计 取进历	TPI	
				(72)発明	省	瀬川 夏			2.11	dr Mr. L.
							り谷市小垣江町 ウス株式会社刈り			来之で
				(74)代理			7人株式芸在对: 田辺 微	计数型	iri	
				(/4)10型	^	开理工	111 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12			

(54) 【発明の名称】 ツインロール式ストリップキャスト用サイドダム

(57)【要約】

【課題】 十分な耐磨耗性及び搭動性を有し、低コストで製造可能なツインロール式ストリップキャスト用サイドダムを提供する。

【解決手段】 最大粒径50 μ未満のA 12 O2 35~65重量%と最大粒径250 μm未満のC 35~65重量%と最大粒径250 μm未満のC 35~65重量%以下のBN、5重量%以下のB4 C、5重量%以下のSi O2、及び15重量%以下のSi Cからなるツインロール式ストリップキャスト用サイドダム。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 最大約径50 u未満のA l 2 O3 35~ 65重量%と最大粒径250 um未満のC35~65重 量%から構成され、残部が30重量%以下のBN.5重 量%以下のB4 C、5重量%以下のSiO2、及び15 重量%以下のSiCからなることを特徴とするツインロ ール式ストリップキャスト用サイドダム。

【請求項2】 BN、B4 C、SiO2 及びSiCがい ずれも1重量%以上含有されることを特徴とする請求項 1記載のツインロール式ストリップキャスト用サイドダ 10

【請求項3】 BNの最大粒径を50μm未満、B₄C の最大粒径を50 μm未満、SiO2 の最大粒径を50 μm未満、及び、SiCの最大粒径を100μm未満と したことを特徴とする請求項1又は2に記載のツインロ ール式ストリップキャスト用サイドダム。

【発明の詳細な説明】

[0001]

[00021

【産業上の利用分野】この発明は、ツインロール式スト リップキャスト用サイドダムに関するものである。

【従来の技術】ツインロール式ストリップキャスト(ツ インドラム) 法は、連続鋳造法の一つであり、溶融金属 から直接的に金属薄帯を製造する方法である。この方法 によれば、軽度の圧延で製品の最終形状が得られるた め、工程と設備を簡略化してコストを低減することが可 能である。

【0003】ツインロール式ストリップキャスト法は、 一対のロールの側部にサイドダムを配置して湯溜りを形 成し、両ロールを互いに反対方向に回転させ、その隙間 30 から金属薄帯を連続的に排出する構成になっている。

【0004】ところで、サイドダムは、浸漬ノズル等の 鋳造用ノズルと類似の部材であり、このため、両者は同 じ材質で構成できると考えがちである。

【0005】確かに、サイドダムは鋳造用ノズルと同様 に鋳造用耐火物の一種で、溶鋼と接触する部材である。 しかしながら、サイドダムは、ロールと密接しつつ摺動 する部材でもある。このため、サイドダムには、溶鋼や スラグに対する耐食性ばかりでなく、耐摩耗性及び摺動 性も要求される。

【0006】これに対して、鋳造用ノズルには、耐摩耗 性及び摺動性が要求されることは余り無い。この点で、 サイドダムは、鋳造用ノズルとは技術的に異なるもので あり、両者を1つの範疇で論じることは適当でない。

【0007】従来、サイドダムの材質としては、ある程 度の耐磨耗性と摺動性を有する窒化硼素(BN)質耐火 物が用いられていた。

[0008]

【発明が解決しようとする課題】しかしながら、BN質 材料は非常に高価であり、製造された金属製品のコスト 50 12 O3 の割合が65重量%を超えると、耐スポーリン

ダウンを阻む1つの原因になっていた。

【0009】本発明は、このような従来技術の問題点に 鑑み、十分な耐磨耗性及び摺動性を有し、低コストで製 造可能なツインロール式ストリップキャスト用サイドダ ムを提供することを目的としている。

[00101

【課題を解決するための手段】本願第1発明は、最大粒 径50 u未満のA12 O3 35~65重量%と最大特径 250 m未満のC35~65重量%から構成され、残 部が30重量%以下のBN、5重量%以下のB4 C、5 重量%以下のSiOz、及び15重量%以下のSiCか らなることを特徴とするツインロール式ストリップキャ スト用サイドダムを要旨としている。

[0011]

【実施例】以下、図面を参照して本発明の実施例を説明

【0012】図1は、本発明のサイドダムをツインロー ル式ストリップキャスト装置に適用した状況を示す概略 図である。

【0013】ツインロール式ストリップキャスト装置1 0は、平行に配置された一対のロール12を有し、両ロ ールは図示しない駆動装置によって互いに反対方向に回 転駆動される。ロール12の端面側には、サイドダム1 1がロール12と摺動可能に固定されている。

【0014】サイドダム11とロール端面の接触部は、 溶融金属が漏洩しないように確実に当接され、かつ摺動 可能になっている。このため、サイドダム11の材料 は、後述するように、優れた摺動特性と耐磨耗性を備え ていなければならない。

【0015】サイドダム11とロール12の周面によっ て、湯溜まり13が形成され、そこに溶融金属が収容さ ns.

【0016】ロール12を駆動すると、ローラ12で冷 却された溶融金属が、ローラ12のすきまから金属薄帯 14として連続的に排出される。

【0017】溶融金属は、ツインロール式ストリップキ ャスト装置10の上方に配置したタンディッシュ等(図 示せず)から適宜供給できる。

【0018】以下、サイドダム11の材料について、詳 細に述べる。

【0019】前述したように、サイドダム11は、優れ た摺動特性と耐磨耗性を備えていなければならない。こ のような観点から、本発明のサイドダムは、最大粒径5 0 μm未満のA 12 O3 及び最大粒径250 μm未満の Cを主構成物とすることを特徴としている。

【0020】A12 O3 の割合は35~65重量%と し、Cの割合は35~65重量%とする。

【0021】A12 O3 の割合が35重量%未満では、 十分な強度及び耐食性を得ることができない。また、A グ性が著しく低下する。

【0022】Cの割合が35重量%未満では、熱伝導性が低下し、そのため耐スポーリング性が低下する。また、Cの割合が65重量%を超えると、耐食性が著しく低下してしまう。

【0023】A12 Os の最大粒径を50μm未満及び Cの最大粒径を250μm未満としたのは、十分な耐摩 耗性及び摺動性を得るためである。

【0024】このようなAl2 O3 - C質材料に対して、さらにBNを30重量%以下、B4 Cを5重量%以 10下、SiO2 を5重量%以下、及びSiCを15重量%以下添加することが望ましい。

【0025】BNを添加することにより、鉄の浸潤を効果的に防止することができる。BNの添加量の上限を3 0重量%としたのは、BN自体が高価だからである。B Nの最大粒径は50μm未満が望ましい。最大粒径が5 0μm以上の場合には、十分な耐摩耗性及び摺動性が得 られないことがある。

【0026】B4 Cを添加することにより、炭素の酸化を防止することが可能である。しかし、B4 Cの添加量 20が増えると、熱膨脹率及び動弾性率が増加して耐スポーリング性が低下するため、添加量は5重量%を上限とする。B4 Cの最大粒径は50μm未満が望ましい。最大粒径が50μm以上の場合には、十分な耐率耗性及び指動性を得ることができないことがある。

【0027】SiO2 は熱膨脹率を低下させる効果を有するが、添加量が多くなると耐食性が低下するため、SiO2 の添加量は5重量%以下とする。SiO2 の最大粒径は50μm未満が望ましい。最大粒径が50μm以上の場合には、十分な耐摩耗性及び搭動性を得ることが 30できないことがある。

【0028】SiCは強度を増大させる効果を有するが、添加量が多くなると耐スポーリング性が低下し又酸化され易くなるため、SiCの添加量は15%以下とする。SiCの最大粒径は100μm未満が望ましい。最大粒径が100μm以上の場合には、十分な耐摩耗性及び摺動性を得ることができないことがある。BN、B1C、SiO2、SiCはその効果を得るため合計で少なくとも1重量%以上合むことが必要である。

【0029】以上述べた各原料の最大粒径は、造粒によ 40って得ることができる。しかし、耐摩耗性に大きく影響 するのは、原料実体の粒径である。従って、添加物の粒 径は、摩耗によって削られて落ちたものの粒径が問題となる。なお、全ての原料粒径を1μm以下とする造粒 も、コストを無視すれば可能である。

【0030】なお、表2及び図2に、サイドダム材料の 粒度分布の一例を示す。この材料は、化学成分がA12 O3 46重量%、C53重量%であり、平均粒径が32 μmである。

【0031】以下、本発明の実施例1~2及び比較例1~7について述べる。

【0032】表1に示す粒径のA12 O3、C、BN、B4 C、SiO2、SiC原料を、それぞれ表1に示す割合で使用し、通常の方法によってサイドダムサンプルを製造した。製造手順を簡単に述べると、表1に示す割合の各原料と有機バインダーを混練後、ラバープレスによって成形し、還元焼成を行う。

【0033】なお、表1において各成分の割合は全て重量%で表記してあり、有機バインダーは外率による数値である。

【0034】製造した実施例1~2及び比較例1~7のサイドダムサンプルを用いて、曲げ強さをJIS R2619に基づく3点曲げ強さ測定法によって測定し、さらに、熱膨脹率(at 1000°C)及び耐磨耗性も調べた。

【0035】なお、耐摩耗性は、回転磨耗試験(ピン・ 20 オン・ディスク方式)という方法によって評価を行っ

【0036】曲げ強さ、熱膨脹率、及び耐磨耗性の良否を表1に示した。なお、サイドダム材としては最低限でも10MPa以上の強度が必要である。

【0037】表1を見ると、比較例1では曲げ強さが余り大きくなく、比較例4では曲げ強さが明らかに不足していた。その理由は、比較例1ではA12 O3 及びCの割合が本発明の下限値及び上限値外であり、また、比較例4では両者の割合が明らかに本発明の範囲外であったからと考えられる。

【0038】また、比較例2では熱膨脹率が大き過ぎ、 比較例3では熱膨胀率がやや大きめであった。その理由 は、比較例2ではCの含有量が明らかに本発明の範囲外 であり、一方、比較例3ではCの含有量が本発明の下限 値外であったからと考えられる。

【0039】また、比較例5~7では耐摩耗性が不十分で、サイドダムサンプルの摺動鏡面が粗くなっていた。これは、比較例5では粒径が50μm以上のA12 O3 原料、また比較例6では粒径が250μm以上のC原料を用いたからと考えられ、また、比較例7ではBN、B4 C、SiO2、SiCを全く含まないための考えられる。

【0040】これに対して、本発明の実施例1~2のサイドダムサンプルでは、曲げ強さと熱欝脹率が好ましい値であり、優れた耐摩耗性を有していた。

[0041]

【表1】

l l

	5								. 6	
成 分	稅度	実施例 1	実施例2	比較例1	比較例2	比較例3	比較例4	比較解5	比較例 6	比較何7
V 1 5 03	50無額	50	40	3 0	70	80	20		50	50
Λ1 ₂ 0 ₃	5 0 milit						-	5 0	-	-
с	250 mil	40	50	60	20	30	70	40	-	50
С	250 milt	-					-		40	
ви	Effect 0.5	5	5	5	5	5	5	5	5	0
B4 C	50 mil	1	ı	1	1	L	ı	i	1	0
s i O	50 antik	2	2	2	2	2	2	2	2	a
SIC	100 juli	2	2	2	2	2	2	2	2	. 0
育機 パ	1 > 4 -	20	20	20	20	20	20	20	20	20
曲行強	t MPa	15	14	5	20	18	3	13	12	10
熱膨脹	#F #1100011# ##	0.3	0.3	0.2	0.7	0.6	0.2	0.3	0.3	υ. 6
新 醇	托性	0	0	0	0	0	0	×	×	×

【0042】 【表2】

粒度分布									
拉度(40)	%								
2 5 0	0.6								
150	6.9								
1 0 6	19. 3								
7 5	12. 5								
6 2	3.0								
4.4	7. 0								
32	5.3								
24	3.7								
16	11. 4								
12	2.0								
8	11. 0								
4	9.2								
1	8.1								

5

* [0043]

【発明の効果】本発明によれば、十分な耐スポーリング 性と耐食性を有し、かつ、耐摩耗性と摺動性にも優れた 30 サイドダムを低価格で得ることができる。

【0044】なお、本発明は前述の実施例に限定されない。例えば、サイドダムの摺動部分のみを前記本発明の材質で構成し、他の部分を通常の耐火物で構成することも可能である。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明のサイドダムをツインロール式ストリップキャスト装置に適用した状況を示す機略図。

【図2】本発明に使用するサイドダム材料の粒度分布の 一例を示すグラフ。

- 40 【符号の説明】
 - 10 ツインロール式ストリップキャスト装置
 - 11 サイドダム
 - 12 ロール
- 13 湯溜まり
- * 14 金属薄帯

